

DE  
SIPHONE,

---

DISSERTATIO PHYSICA,

QUAM,

CONSENTIENTE AMPL. ORD. PHILOS. ABOENS.,

AUCTOR

Mag. GUST. GABR. HALLSTRÖM,

PHYSICES DOCFNS, NEC NON AMANUENSIS

AD REG. ACAD. BIBLIOTH.,

ET

RESPONDENS.

ESAIAS WEGELIUS,

OSTROBOTNIENSES,

IN AUDITORIO MAJORI DIE XIV MAJI 1800,

HORIS A. M. SOLITIS,

PUBLICE EXAMINANDAM MODESTE OFFERUNT.

---

ABOÆ,

IN OFFICINA FRENCKELLIANA,

H.

IN S:AM R:AM M:TEM

SUMMÆ FIDEI VIRO,

EX REGNI SVIOGOTHICI PRO CERIBUS UNO,

SUPREMO AD AULAM REGINÆ VIDUÆ

MARESCHALLO,

REGIÆ EDUCATIONIS ANTEHAC GUBERNATORE

VICARIO,

ACADEMIÆ ABOÛNSIS CANCELLARIO,

ORDINUM REGIORUM EQUITI ET COMMENDATORI,

ILLUSTRISSIMO ATQUE EXCELLENTISSIMO COMITI,

DOMINO

CAROLO ADAMO

WACHTMEISTER,

MÆCENATI SUMMO,

---

SACRUM



§. I.

**S**iphon vocatur tubus incurvatus, per quem liquidum, supra superficiem suam in vase, in quo continetur, a pressione aëris atmosphærici elevatum, ex vase hoc in aliud effluit. Inventionem instrumenti hujus simplicis difficilem non fuisse conjicere possumus, quare etiam mirum non erit, ulum ejus antiquiorum temporum homines jam novisse. Sic v. gr. ab *HERONE Alexandrino* ejus mentionem jam fuisse factam scimus. *Æ*que autem facilem non fuisse explicatu veram causam effluxus liquidi per Siphones, is intelligit, qui statum Physices ante medium Sæculi XVII cognoscit. Fugæ vacui hoc phænomenon ante tempora *TORRICELLI* tributum fuisse comperimus. Detecta autem gravitate aëris atmosphærici, non diu dubitarunt Physici, quin inde derivanda esset genuina causa effectus Siphonum, & quidem mox indubiis demonstrarunt experimentis, a sola pressione aëris liquidum in Siphone elevari, atque dein ex ea effluere. Scilicet in vacuo liquidum per Siphones non effluere experti sunt hujus rei scrutatores. Hac autem re cognita, exponi jam potest theoria Siphonum, circa quam nobiscum quædam meditati sumus, quæ aquæ Lectoris benevoli censuræ his pagellis publice committimus.

§. II.

Sit *FGH* (Fig. 1) vas quoddam, ad *FH* plenum liquidum, cui immersa erit pars extrema *AB* Siphonis  
A BAKDC

*BARDC.* Impleto Siphone liquido, aer superficiem hujus *FBAH* gravitate sua premit, eaque vis etiam particulas liquidi in *BA* sursum versus *KO* pellit. Huic autem opposita est pressio, oriunda a gravitate fluidi *KOAB*, liquidum in *BA* deorsum urgente. Premitur itaque liquidum in Siphonis transversa sectione suprema *KO* versus *DC* gravitate aeris atmosphaerici, diminuta vi a gravitate liquidi in *KOAB* derivanda, ita ut si sit altitudo Mercuris in Barometro prope *AB = a*, & gravitates specificae Mercurii hujus atque liquidi, quo plenus est Siphon, ut  $m : n$ , erit altitudo liquidi, cujus gravitati est aequalis vis,

qua urgentur particulae in *KO* versus *DC*,  $= \frac{ma}{n} - KR$ ,

ducta recta *OR* ex parte suprema Siphonis verticali ad *FH* productam. Sit similiter altitudo Barometri in *DC = a'*, & erit aeris atmosphaerici pressio in *DC* versus *KO*

aequalis pressioni liquidi altitudinis  $\frac{ma'}{n}$ . Est itaque pressio

in particulas liquidi in *KO* versus *BA* aequalis pressioni liquidi, cujus altitudo est  $\frac{ma'}{n} - KR - EC$ , ducta

*CE* ex *C* verticali ad *FH* productam. Differentia autem altitudinum harum inventarum

$$\frac{ma}{n} - KR - \frac{ma'}{n} + KR + EC = EC - \frac{m}{n} (a' - a)$$

est altitudo liquidi, cujus pressioni aequalis est effectus aeris atmosphaerici, urgentis particulas *KO* versus *DC*. Cum-

que aer, quamdiu est  $OR < \frac{ma}{n}$ , gravitate sua elevet ex

*AB* ad *KO* liquidum, quod ibi versus *DC* pellitur, per *DC* necessario id effluet.



§. III.

Videtur ex allatis, ut effluat liquidum per Siphonem; esse debere totum orificium Siphonis liquido in vase semper. immersum, ne aër sed sufficiens copia liquidi in Siphonem ibi intret. Deinde requiritur, ut sit  $OR < \frac{ma}{n}$ ; si enim est  $OR = \frac{ma}{n}$ , ad  $O$  quidem a premente aëre elevatur liquidum, unde tamen versus  $DC$  fluere nequit. Sumta vero  $OR > \frac{ma}{n}$ , ne ad  $O$  quidem illud elevatur, minus versus  $DC$  fluit. Quamprimum vero fit  $OR < \frac{ma}{n}$ , supra  $O$  elevatur liquidum, & versus  $DC$  necessario fluet. Ulterius erit quoque in Siphone, per quem liquidum fluet, quantitas  $EC - \frac{m}{n} (a' - a)$  positiva, non  $= 0$ . Id autem accidit sumta  $EC$  positiva non  $= 0$ , quando nimirum est orificium Siphonis  $DC$  infra superficiem liquidi  $FAE$  situm; quod quidem sic demonstrabimus. Inter regulas ope Barometri altitudines mensurandi, quas varias varii exhibuerunt Physici, formula D:ni TREMBLEY, quæ medium inter plures tenet, ceteris forte erit præferenda; præsentī saltem nostro ului satis est accurata. Est autem hæc:

$$EC = 10000 \left( 1 + \frac{r - 11.5}{192} \right) (\text{Log. vulg. } a' - \text{Log. vulg. } a)^2;$$

A 2 ope

---

\*) Vide: *Analyse de quelques experiences faites pour la determination des hauteurs par le moyen du Barometre*, par JEAN TREMBLEY, in *Voyages dans les Alpes*, par H. B. DE SAUSSURE. Genèv. 1786, Tom. II. p. 616.

ope cujus invenitur altitudo  $EC$  in orgyiis parisiis, numeratis altitudinibus Barometri  $a'$  &  $a$  in lineis parisiis, atque correctis iisdem secundum normalem temperaturam 11,5 graduum Thermometri Reaumuriani, nec non designante  $r$  gradus caloris medii inter calores eodem Thermometro in  $C$  &  $E$  observatos. Cum jam sit

$$\text{Log. hyp. } a' = 2 \left( \frac{a'-1}{a'+1} + \frac{1}{3} \left( \frac{a'-1}{a'+1} \right)^3 + \frac{1}{5} \left( \frac{a'-1}{a'+1} \right)^5 + \&c. \right), \text{ atque}$$

$$\text{Log. hyp. } a = 2 \left( \frac{a-1}{a+1} + \frac{1}{3} \left( \frac{a-1}{a+1} \right)^3 + \frac{1}{5} \left( \frac{a-1}{a+1} \right)^5 + \&c. \right)^*, \text{ hae}$$

que series convergant, quoniam  $a'$  &  $a$  numeri sunt positivi; in finem praesentem sufficit assumere:  $\text{Log. hyp. } a' =$

$$= \frac{2(a'-1)}{a'+1}, \text{ \& Log. hyp. } a = \frac{2(a-1)}{a+1}, \text{ adeoque Log.}$$

$$\text{vulg. } a' = 2,2,3025, \frac{a'-1}{a'+1}, \text{ \& Log. vulg. } a = 2,2,3025, \frac{a-1}{a+1}$$

$$\text{unde erit Log. vulg. } a' - \text{Log. vulg. } a = 4,2,3025, \frac{a'-a}{(a'+1)(a+1)}$$

$$\text{Hoc valore in formula superiori substituto, prodit } EC = \frac{7675(180,5+r)(a'-a)}{16(a'+1)(a+1)} \text{ org. parisin. Cum in hocce va-}$$

$$\text{lore sint } a' \text{ \& } a \text{ lineae parif., in expressione } EC = \frac{m'}{n}(a'-a)$$

in lineis quoque exprimi debent  $a'$  &  $a$ ; quare etiam valor altitudinis  $EC$  in lineis est exprimendus, ut sit  $EC =$

$$\frac{54,7675(180,5+r)(a'-a)}{(a'+1)(a+1)} \text{ lin. parif. Invenitur itaque } EC'$$

<sup>\*)</sup> Vide: *Introd. in Analysin Infinitor. Auctore LEON. EULERO, Lantanae 1748, Tom. I, pag. 82.*

$$-\frac{m}{n} (a' - a) = \left( \frac{54.7675 (180,5 + r)}{(a' + 1)(a + 1)} - \frac{m}{n} \right) (a' - a) =$$

$$\frac{54.7675 (180,5 + r) (a' - a)}{(a' + 1)(a + 1)} \left( 1 - \frac{(a' + 1)(a + 1)m}{54.7675 (180,5 + r)n} \right)$$

lin. parisin., in qua formula esse semper

$$1 - \frac{(a' + 1)(a + 1)}{54.7675 (180,5 + r)n}$$

quantitatem positivam, ostendendum est. Manentibus altitudinibus Barometricis invariantis, eo major evadit quantitas

$$\frac{(a' + 1)(a + 1)m}{54.7675 (180,5 + r)n}$$

quo major sumitur ratio  $\frac{m}{n}$ , & minor quantitas  $r$ . Ex collatis autem gravissimis & levisimis liquidis, hucusque cognitis, scimus  $\frac{m}{n}$  esse minorem numero 18,6 <sup>\*)</sup>, atque

esse in nostris regionibus valorem minimum quantitatis  $r = -32$ ; quibus substitutis prodit

$$1 - \frac{(a' + 1)(a + 1)m}{54.7675 (180,5 + r)n} = 1 - \frac{18,6 (a' + 1)(a + 1)}{54.7675 \cdot 148,5}$$

$= 1 - 0,0000003 (a' + 1)(a + 1)$ . Cumque sit productum  $(a' + 1)(a + 1)$  maximum sumtis factoribus  $a' + 1$  &  $a + 1$  æqualibus; pro casu, quo erit quanti-

A 3

tas

<sup>\*)</sup> Mercurii, liquidorum gravissimi, gravitas specifica est 13,5681, levisissimi autem, Ætheris Muriatici, 0,7296 (Cfr. *Inledning til Natur-Läran*, af L. REGNÉR, Upps. 1785, 1 Del. p. 260, 264.) Facta ergo  $m = 13,5681$ , &  $n = 0,7296$ , reperitur maximus valor rationis  $\frac{m}{n} = 18,597$ .



tas  $x = 0,0000003 (a' + 1) (a + 1)$  positiva, debet esse  $x > 0,0000003 (a + 1)^2$ , seu  $(a + 1)^2 < 3333333,33$ ,  $a + 1 < 1825,7$ , &  $a < 1824,7$  lin. parisin., vel  $a < 152,05$  pollic. parisin. Cum autem in Barometris nostris altitudo Mercurii semper est minor 152 pollic. parisin., nisi plus uno milliari Svecano \*) infra libellam maris descendimus; patet quoque in nostris regionibus esse semper

$x = \frac{(a' + 1)(a + 1)m}{54.7675 (180,5 + r)n}$  positivam, adeoque per nostros Siphones effluere liquidum, quando orificium  $DC$  infra libellam liquidi  $BAE$  est situm,

Sumta autem  $EC = 0$ , fit quoque  $a' - a = 0$ , &  $EC - \frac{m}{n} (a' - a) = 0$ ; quare evanescente vi ad effluendum urgente, liquidum in Siphone quiescet. — Facta tandem  $EC$  negativa, ita ut orificium Siphonis  $DC$  supra superficiem liquidi  $FHE$  situm sit, evadit vis urgens particulas liquidi in  $KO$  versus  $DC$  proportionalis quantitati  $-EC + \frac{m}{n} (a - a')$ , quam ex praecedentibus semper esse patet negativam, atque adeo indicare, liquidum in  $KO$  tum versus  $AB$  pelli.

Sic quidem nulla habita ratione figurae Siphonis demonstravimus, liquidum ope pressionis aëris atmosphaerici, certis observatis conditionibus, per eum effluere posse. Sed hinc tamen non est concludendum, a figura Siphonis

---

\*) Hoc assertum nititur calculo secundum legem condensationis aëris Dni MARIOTTE instituto.



Siphonis fluxum liquidi nullo modo pendere. Talem primo præsupponit demonstratio præcedens figuram Siphonis, ut liquidum ex pleno ejus orificio  $DC$  effluat, atque sic aeris ingressum in Siphonem impediat. Deinde celeritas liquidi effluentis necessario vel augebitur vel minuetur mutata figura Siphonis, atque imminuto hinc vel aucto affricu liquidi in ejus latera. Quomodo itaque celeritas hæc ex figura Siphonis pendeat, exponere jam conabimur. Semper autem talem tantum consideremus Siphonem, cujus curvatura quoad longitudinem duabus Coordinatis exprimi potest,

#### §. IV.

Immersum sit orificium superius  $AB$  Siphonis  $ABCD$  (Fig. 1.) liquido, cujus superficies  $FH$  eandem altitudinem in vase  $FGH$  semper servet. Ducta linea recta  $AP$  verticali ad  $FH$ , & ex puncto quovis Siphonis  $M$  recta  $MP$  normali ad  $AP$ , sit  $AP = x$ ,  $MP = y$ , &  $AOM = s$ . Sit quoque  $MN$  sectio Siphonis transversa, longitudini hujus in  $M$  normalis, cujus area assumatur  $= z^2$ , quæ erit vel constans vel functio quædam Coordinatarum  $x$  &  $y$ . Sit deinde  $mn$  sectio alia transversa proxima ipsi  $MN$ , ut ductis rectis  $mp$  parallela ipsi  $MP$ , &  $Mq$  ipsi  $AP$ , sit  $Pp = Mq = dx$ ,  $qm = dy$ , &  $Mm = ds = \sqrt{dx^2 + dy^2}$ . Assumatur liquidi ex  $CD$  effluentis velocitas constans \*) & æqualis celeritati, quam acquirit corpus grave libere cadendo ex altitudine  $= b$ , atque erit, sumta vi gravitatis seu celeritate, quam corpus grave tempore unius minuti secundi libere cadendo acquirit,

= 1,

---

\*) Si quidem primo momento effluxus liquidi ex orificio Siphonis celeritas hujus accelerata est, mox tamen illam constantem evadere docent experimenta.

$= 1$ , velocitas liquidi in  $CD = \sqrt{b}$ . Effluente, dato tempore, ex orificio  $CD$  certa quantitate liquidi, eidem æqualis quantitas fluere debet eodem tempore per sectionem  $MN$ ; quare velocitates in  $CD$  &  $MN$  erunt inverse ut amplitudines Siphonis in  $CD$  &  $MN$ . Facta ergo amplitudine in  $CD = b^2$ , habetur  $z^2 : b^2 :: \sqrt{b}$ ; veloc. liquidi in  $MN$ , quæ ergo est  $= \frac{b^2 \sqrt{b}}{z^2}$ . Hac jam celeritate percurritur spatiolum  $ds$  tempusculo  $dt$  (designante  $t$  tempus); quare erit  $dt = \frac{z^2 ds}{b^2 \sqrt{b}}$ . Motus liquidi in directione  $Mm$  considerari potest uti effectus duarum virium, unius secundum directionem  $AP$  agentis, & alterius secundum  $PM$ , quarum illa est  $= \frac{ddx}{dt^2}$ , hæc autem  $= \frac{ddy}{dt^2}$ , sumta nimirum  $dt$  constante\*). Adhibito autem valore invento tempusculi  $dt$ , est  $\frac{dx}{dt} = b^2 \sqrt{b} \cdot \frac{dx}{z^2 ds}$ , unde differentiando obtinetur pro  $dt$  constante;  $\frac{ddx}{dt} = b^2 \sqrt{b} \cdot \left( \frac{ddx}{z^2 ds} - \frac{2dzdx}{z^3 ds} - \frac{dxdds}{z^2 ds^2} \right)$ , & vis urgens secundum  $AP$ ;  $\frac{ddx}{dt^2} = b^4 b \left( \frac{ddx}{z^4 ds^2} - \frac{2dzdx}{z^3 ds^2} - \frac{dxdds}{z^4 ds^3} \right)$ . Est ulterius

---

\*) Cfr. Theoriam motus corporum solidorum seu rigidorum, Authore LEONH. EULERO, Edit. nov, Gryphiswald, 1790, Cap. V, Probl. 23, §. 205.

terius  $\frac{dy}{dt} = b \sqrt{b} \cdot \frac{dy}{z^2 ds}$ , unde differentiando eruitur:

$$\frac{ddy}{dt} = b^2 \sqrt{b} \cdot \left( \frac{ddy}{z^2 ds} - \frac{2dzdy}{z^3 ds^2} - \frac{dydds}{z^2 ds^2} \right), \text{ atque hinc ha-}$$

$$\text{betur vis secundum } PM: \frac{ddy}{dt^2} = b^2 b \left( \frac{ddy}{z^2 ds^2} - \frac{2dzdy}{z^3 ds^2} - \frac{dydds}{z^2 ds^2} \right)$$

In recta  $MP$  fiat  $MQ = \frac{ddy}{dt^2}$ , & ducta ex  $Q$  recta  $QS$  pa-

rallela lineæ  $AP$ , sumatur  $QS = \frac{ddx}{dt^2}$ , atque designent

$QM$ ,  $QS$  vires, quibus liquidum in  $MN$  secundum direc-  
tiones  $PM$  &  $AP$  urgetur. Harum utraque in duas re-  
solvitur vires, quarum una parallela & altera nor-  
maliter ipsi  $MN$  agunt. Ductis scilicet ex  $Q$  recta  $QVU$   
parallela lineæ  $Mm$ , & ex  $M$  recta  $MP$  perpendiculari ei-  
dem  $Mm$ , ut etiam ex  $S$  recta  $SU$  parallela lineæ  $VM$ ,  
erit  $QU + QV$  vis urgens liquidum secundum directio-  
nem  $Mm$ , qua illud in  $MN$  movetur. Vis autem  
 $VM - SU$  agit perpendiculariter in latus Siphonis, cujus  
reactio illam omnino destruit. Ob similitudinem Triangu-  
lorum  $mQM$ ,  $QVM$  &  $SUQ$  est ulterius  $ds : dx :: QS : QU$ ,

$$\text{\& } QU = \frac{QS \cdot dx}{ds} = \frac{dx ddx}{ds dt^2}, \text{ atque } ds : dy :: QM : QV, \text{ unde}$$

$$QV = \frac{QM \cdot dy}{ds} = \frac{dy ddy}{ds dt^2}. \text{ Hinc ergo erit vis } QU + QV$$

$$= \frac{ddx}{dt^2} \cdot \frac{dx}{ds} + \frac{ddy}{dt^2} \cdot \frac{dy}{ds}, \text{ quæ substitutis valoribus virium}$$

$$\frac{ddx}{dt^2} \text{ \& } \frac{ddy}{dt^2}, \text{ abit in hanc: } QU + QV =$$

$$b \cdot b \left( \frac{dx ddx + dy ddy}{z ds^3} - \frac{2dz(dx^2 + dy^2)}{z^2 ds^3} - \frac{dds(dx^2 + dy^2)}{z^2 ds^3} \right)$$

Quum autem sit  $dx^2 + dy^2 = ds^2$ , & differentiando  $\frac{dx ddx + dy ddy}{ds} = dds$ ; erit, his valoribus substitutis, vis

$$QV = - \frac{2b^2 b dz}{z^2 ds}. \text{ Hæc in } z^2 ds \text{ ducta dat vim} =$$

$-\frac{2b^2 b dz}{z^2}$ , qua columna liquidi  $MmnN$  secundum directionem  $Mm$  sollicitatur.

#### §. V.

Sic ex consideratione motus liquidi analytica erui-  
mus expressionem vis, cui æquari debent vires a causis  
physicis oriundæ, quas jam determinabimus. Assumta  
vi gravitatis secundum directionem verticalem = 1, erit  
hæc ad effectum suum in liquidum secundum  $Mm$ , ut  
 $Mm : My$  seu  $ds : dx$ . Fit itaque vis secundum  $Mm$  solli-

citans =  $\frac{dx}{ds}$ , quæ in  $z^2 ds$  ducta dat vim =  $z^2 dx$  ex gra-  
vitate liquidi pendentem, eaque urget liquidum  $MmnN$   
secundum directionem  $Mm$ .

Deinde premitur columna liquidi  $MNnm$  a liquido  
superimminente  $AMNB$ , nec non a subjacente  $mnCD$ .  
Assumta itaque pressione in  $MN$  tali, qualis efficitur gra-  
vitate columnæ liquidi, cujus altitudo sit =  $p$ , erit altitu-  
do, cui proportionalis est pressio in  $mn$ , =  $p + dp$ ; cum-  
que reactio liquidi subjacentis huic pressioni æqualis esse  
de-



debeat, erit differentia  $p - (p + dp) = - dp$  altitudo illa, cui proportionalis est pressio cujusque particulæ liquidi in  $MN$  versus  $CD$ . Tota itaque sectio  $MN$ , adeoque etiam columna liquidi  $MmnN$ , premitur secundum directionem  $Mm$  vi  $= - \approx dp$ .

Fluente ulterius liquido in Siphone, celeritas ejus a frictione in latera Siphonis minui debet. Incedente autem corpore rigido super superficie aspera, frictionem, quam in motu suo patitur, proportionalem esse pressioni, quæ ad superficiem apprimitur, notum est \*). Cumque minimæ liquidorum particulæ pro solidis sint habendæ \*\*), patere videtur, frictionem illorum super basi solida constantem quoque sequi rationem vis, qua ad basin apprimuntur. Talem quidem illam hic assumamus. Vi illa, qua columna liquidi  $MNmn$  a circumjacente liquido in  $AMNB$  &  $DmnC$  premitur, premit quoque hæc latera Siphonis intra plana  $MN$  &  $mn$ . Hæc autem vis in præcedentibus proportionalis est assumpta altitudini  $p$ . Sit itaque  $\approx$  ad perimetrum Siphonis in  $MN$  ut  $1 : c$ , ita ut hic perimeter sit  $= ex$ , & assumpta vi premente  $p$  ad frictionem in ratione  $1 : f$ , ut sit frictio  $= fp$ ; erit frictionis effectus ad retardandum motum columnæ liquidi  $MmnN = cfpzds$ ; cumque directio frictionis sit semper

B 2

con-

\*) Vide: *Théorie des Machines simples, en ayant égard au Frottement de leurs parties*, &c. par COULOMB; in *Mém. de Mathém. & Phys. présentés à l'Académie Roy. des Sc. à Paris*, Tome X; & EULERI *Theoria motus corpor. solid. Gryph. 1790, Supplém. p. 310, §. 1105.*

\*\*) "Auch muß man sich diese ersten Theile (flüssiger Körper), wenn man sich einmal dergleichen vorstellen will, als feste oder harte Körper gedenken, weil bey ihnen der begriff von Flüssigkeit, der eine fernere Theilbarkeit voraussetzt, nicht mehr statt findet." Vide: *Physikalisches Wörterbuch*, von J. S. T. GERLER, Leipzig 1798, I Th. 607, 608 S.

contraria motus directioni, erit vis frictionis ad pellen-  
dum liquidum secundum directionem  $Mm = - cfpzds$ ,

## §. VI,

Vires has liquidum in Siphone moventes physicae,  
quas jam determinavimus, vi per considerationem motus  
analyticam inventae necessario aequari debent, unde se-  
quens provenit aequatio:  $-\frac{2b}{z^3} \frac{bdz}{z} = z^2 dx - z^2 dp$

$- cfpzds$ , seu terminis per  $z^3$  divisus atque commodius  
ad integrandum dispositis: I.)  $dp + \frac{cfzds}{z} = dx + \frac{2b^2bdz}{z^5}$ .

Ut vero haec integretur, ducantur omnes ejus termini in  
 $N^{cfzds:z}$  (denotante  $N$  numerum, cujus Logarithmus  
Hyperbolicus  $= 1$ ), quo habeatur:  $N^{cfzds:z} dp +$   
 $+ \frac{cfN^{cfzds:z} p ds}{z} = N^{cfzds:z} dx + 2b^2b \cdot \frac{N^{cfzds:z} dz}{z^5}$ ,

unde integrando obtinetur: II.)  $N^{cfzds:z} p = A +$   
 $+ \int N^{cfzds:z} dx + 2b^2b \int \frac{N^{cfzds:z} dz}{z^5}$ ,

Quum sint  $s$  &  $z$  functiones Coordinatarum  $x$  &  $y$ ,  
data inter has aequatione, ex curvatura cujusque Siphonis  
derivata, inveniri possunt Integralia  $\int ds:z$ ,  $\int N^{cfzds:z} dx$ ,  
&  $\int \frac{N^{cfzds:z} dz}{z^5}$ , quando etiam facile determinatur va-

lor

for quantitatis constantis  $A$ , Integralium corrigendorum  
causa additæ. Ut autem eliminetur variabilis  $p$ , divida-  
tur primo æqu. II. per  $N^{effds:z}$ , quo habeatur: III.)  $p =$   
 $N^{-effds:z} (A + \int N^{effds:z} dx + 2b \int \frac{N^{effds:z} dz}{z})$ .

Sit deinde  $EC = k$ , atque fiat in æqu. III. ubique  
 $x = k$ ,  $z = b$ , &  $s = AOD$ , nec non, quum a gravi-  
tate aeris atmospherici prematur liquidum in  $DC$ ,  $p =$   
 $\frac{ma'}{n}$  (§. II.). Hoc facto ex æqu. III. prodit æquatio inter  
incognitas  $f$  &  $b$ . Sumta vero in hac  $k = 0$ , adeoque  
 $a' = a$ , fit  $b = 0$  (§. III.); atque sic habetur æquatio,  
quæ determinat frictionem  $f$ . Hac vero cognita, inno-  
tescit quoque ope æquationis inter  $f$  &  $b$ , altitudo  $b$ , ve-  
locitatem liquidi ex Siphone effluentis determinans.

Exemplis hæc omnia illustrare non permittit angu-  
stia harum pagellarum.







